(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公表特許公報(A)

(11)特許出顧公表番号

特表平8-508944

(43)公表日 平成8年(1996)9月24日

(51) Int.Cl. ⁶		識別記号	庁内整理番号	FΙ		•	•	
B 2 9 C		\$ - X	8413-4F	B 2 9 C	71/02	-		•
2200	55/02	•	7639-4F		55/02	•	٠.	•
	59/04		9446-4F	. •	59/04	•	C .	•
# B 2 9 C	· •		7639-4F	B 2 9 C	65/02			
C08J	5/18		9267 - 4 F	C081	5/18		•	
	0, 20		審査請求	未請求 予何	備審査請求	有 (全 27	(頁)	最終頁に続く

(21)出願番号

特願平6-523123

(86) (22)出願日

平成6年(1994)2月4日

(85)翻訳文提出日

平成7年(1995)10月16日

(86) 国際出願番号

PCT/US94/01279

(87) 国際公開番号

WO94/23933

(87)国際公開日

平成6年(1994)10月27日

(31)優先権主張番号

08/047, 807

(32)優先日

1993年4月15日

(33)優先権主張国・

米国(US)

(81)指定国

EP(AT, BE, CH, DE,

DK, ES, FR, GB, GR, IE, IT, LU, M

C, NL, PT, SE), AU, BR, CA, CN, J

P, KR, RU

(71) 出願人 ミネソタ マイニング アンド マニュフ

ァクチャリング カンパニー

アメリカ合衆国、ミネソタ 55133-3427,

セント ポール, ポスト オフィス ポッ クス 33427, スリーエム センター(番

地なし)

(72)発明者 ハイド, パトリック ディー・

アメリカ合衆国,ミネソタ 55133--3427, セント ポール, ポスト オフィス ポッ

クス 33427 (番地なし)

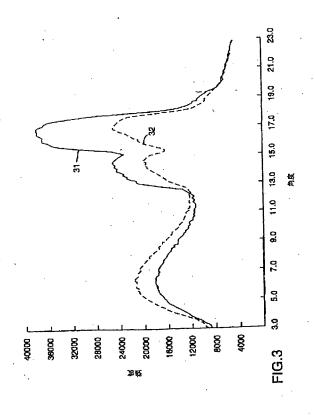
- (74)代理人 弁理士 石田 敬 (外3名)

最終頁に続く

ヒートシール可能な延伸ウェブ (54) 【発明の名称】

(57)【要約】

ヒートシール可能な半結晶質ポリマーの延伸フィルム又 は層。該フィルムは、異なるヒートシール温度を有する 同一の熱可塑性ポリマーの薄いヒートシール可能な層で あって、フィルム全体の溶融を必要とせずにヒートシー ル可能な層である。このヒートシール可能なフィルムの 製造方法も提供する。



- 【特許請求の範囲】

- 1. 繊維、フィルム、又はフィルム層を含む薄いヒートシール可能な熱可塑性ウェブであって、前記ウェブのポリマーは結晶質又は半結晶質構造を有し、且つ同一のポリマーのヒートシール可能な処理された表面層又は層領域を有し、前記処理された表面層又は層領域は約1~15ミクロンの厚さであり、且つ同様の結晶構造を有し、そして処理されていない繊維、フィルム、又はフィルム層のポリマーに比して少なくとも3℃低い軟化点を有する薄いヒートシール可能な熱可塑性ウェブ。
- 2. 処理された表面層又は領域のポリマーが処理されていないウェブのポリマーに比して少なくとも5℃低い軟化点を有し、そしてウェブのポリマーはポリオレフィン重合体、共重合体又はこれらの混合物を含む、フィルム又はフィルム層を含む請求項1記載の熱可塑性ウェブ。
- 3. 処理された表面層又は領域のポリマーが処理されていないウェブのポリマーに比して少なくとも 5 ℃低い軟化点を有し、且つ広角 X 線回折法(Glancing W ide Angle X-Ray Diffraction)によって測定した場合に処理されていないポリマーに比して少なくとも 5 %低い結晶化度を有する請求項 1 記載の熱可塑性ウェブ。
- 4. 処理された表面層又は領域のポリマーが処理されていないポリマーに比して30~95%低い結晶化度を有し、そしてポリオレフィンがポリプロピレン重合体又は共重合体を含む請求項2記載の熱可塑性ウェブ。
- 5. 表面層又は領域が、5~100%の前記フィルム又はフィルム層の少なくとも一つの外層を含む請求項1~4のいずれか一項記載の熱可塑性ウェブ。
- 6. 表面層又は領域が1%未満の酸素をその外層に有する請求項1~4のいずれか一項記載の熱可塑性ウェブ。
- 7. 表面層又は領域が約 0. 5~12. 7 μ m (20~500μインチ)のR a値 (テキスチャー深度)を有し、本明細書中に定義したように 50バンド幅において少なくとも 19. 7ピーク/с m (50ピーク/インチ)のピーク計数を示し、3~50%の光沢度を有する請求項 1~4のいずれかー項記載の熱可塑性

ウェブ。

- 8. 少なくとも一つの外面に感圧接着剤の層を更に含む請求項1~4のいずれか一項記載の熱可塑性ウェブ。
- 9. フィルム又はフィルム層が125μm(5ミル)未満の厚さを有する請求項1~4のいずれか一項記載の熱可塑性ウェブ。
- 10. 結晶質又は半結晶質ポリマーの延伸フィルム又はフィルム層上にヒートシール可能な表面層又は領域を形成するための、以下の工程を含む方法:
- (a) 結晶質又は半結晶質ポリマーの延伸フィルム又はフィルム層を供給する 工程:
- (b)前記配向ポリマーの融点以上の温度に加熱されたテキスチャー表面に、前記延伸フィルム又はフィルム層の外面の少なくとも一部分を、前記フィルムを15ミクロン以下の厚さに処理するのに十分な時間接触させる工程であって、フィルムと前記加熱されたテキスチャーロールとの間に実質的に連続的な接触を確実にするのに十分な圧力のバッキングニップにおいて、前記フィルムを加熱されたテキスチャー表面と接触させる工程。
- 1 1. 加熱されたテキスチャーロールが少なくとも 0. 5 μ m (2 0 μ インチ) の R a 値 (テキスチャー深度) を有し、且つ剥離性被覆で覆われている請求項 1 0 記載の方法。
 - 12. バッキングニップが約80ショアーAスケール未満のジュ

ロメーター硬度を有する請求項11記載の方法。

- 13. フィルムが少なくとも15m/分(50フィート/分)の速さで供給されているときに、フィルムが加熱されたロールと約1~10mm接触している請求項11記載の方法。
- 14. フィルムが加熱されたロールと 20 ミリ秒以下の時間接触する請求項 1 $0 \sim 13$ のいずれか一項記載の方法。
- 15.フィルムが加熱されたロールと5ミリ秒以下の時間接触する請求項10~13のいずれか一項記載の方法。
 - 16. フィルムが少なくとも1ミクロンの厚さに処理され、前記処理された層

が処理されていないポリマーと同一であるが、より低い結晶状態を有する請求項 10~13のいずれか一項記載の方法。

17. 加熱されたロールの温度が、前記工程 (a) により供給される処理されていないフィルム又はフィルム層の配向ポリマーの融点に比して少なくとも 5 ℃高い請求項 10~13のいずれか一項記載の方法。

18. 加熱されたロールの温度が、前記フィルムのポリマーの融点に比して少なくとも30℃高い請求項10~13のいずれか一項記載の方法。

【発明の詳細な説明】

ヒートシール可能な延伸ウェブ

発明の属する技術分野及び背景技術

本発明は、薄いヒートシール可能な層を延伸ウェブ上に形成する方法に関する

延伸フィルム及び延伸繊維、特に半結晶質の熱可塑性ポリマーは広範囲に利用されている。これらの延伸生成物は、高引張強さ及び高弾性率であることを特徴とする。延伸は結晶秩序にも影響を及ぼすために、ウェブを構成する配向ポリマーの融点又は軟化点も影響を受ける。これらの配向ポリマーに付随する問題は、それ自体がヒートシール適性に劣ることである。これまでの延伸ポリマーフィルムは、フィルム全体が融点以上の温度において加熱溶接されることによってヒートシールされる。溶接によるこの種のヒートシールによって、溶接部に著しい収縮及びそりが生じる。さらに溶接は、溶接部の配向を破壊することによって、この臨界域にあるフィルム又はウェブを弱くする。

ヒートシール可能な延伸半結晶質フィルムを製造するための努力は、同時抽出(coextrusion)、逐次押出(sequential extrusion)又は被覆によって、ヒートシール可能なポリマーをフィルム外面上に供給することに概して集中してきた。しかしながら、フィルムの製造適性及び二層間の接着性という点に関してこれらの方法は問題を有する。そのうえ低分子量、低軟化点及び/又はより低い結晶性のポリマーから形成されるヒートシール可能な層は、フィルムのバルクの引張特性を一般に低下させる。米国特許第4,247,591号には、両方の層が実質的に配向するように、より高

い平均分子量を有する薄い外層とバルクのポリマーを同時押出することが提案されている。これらの薄い外層内のフィルムは選択的に加熱される。この結果は、単一層の延伸フィルムの溶接部に比して約30%の接合強度が増大したことが主張されている。この方法に付随する問題には、ヒートシールが主に高分子量の外層に残されるように、注意深く選択的に加熱することが含まれる。また、この方法は、約5ミル(127μm)未満の薄いフィルムに対しては適さない。

これらのフィルムの高光沢度及び高磨耗抵抗も延伸フィルムに関係する。一連 の特許は工業的包装用途に適するプラスチックストラップ (plastic strapping) を意図してきた。プラスチックストラップは延伸ポリマーフィルムから形成さ れる。前記特許はこれらの延伸フィルムの高光沢度及び高磨耗抵抗を指向してい る。米国特許第3,394,045号及び同4,428,720号は、火炎もし くは熱クロムロール (heated chromed roll) によって延伸フィルムを溶融温度 [例えば、ポリプロピレンの場合には約475°F(246℃)] に加熱するこ とを提案している。処理の深度は約1ミル(25.4μm)である。次いで、ク リンプ接合部 (crimped joints) を形成するために慣用的なスチールストラップ のようにストラップを使用することが可能であると考えられている。しかしなが ら、この方法はヒートシール可能なフィルムを提供するのにあまり適切でない。 処理時の高温及び長い滞留時間に依ってストラップの外面に、クリンプ接合にと っては問題にならないがヒートシール接合のいずれをも汚染する多量の酸化種が 生成する。処理温度が高い場合には、比較的厚い溶融ポリマー層がローラー及び 付随する装置に接着する傾向が有るために、薄いフィルムの製造をも困難にする 米国特許第4,090,008号も、前記特許がダスチング

(dusting) 又は端のフィブリル化を防止するのに不十分であり、そして熱処理によって端部のみをシールするための方法を提案している。米国特許第4, 451, 524号は、同様なフィブリル化問題を扱っており、表面層(約1ミル(25.4μm))の溶融に続く延伸を提案している。

米国特許第4、822、451号には、以下の処理方法:コロナ処理、プラズマ処理、スパッターエッチング、電子ビーム処理、火炎処理、高強度紫外線処理、及びレーザー処理を含む、様々な先行技術によるフィルムの表面処理及びその効果が要約されている。前記特許に記載されている処理方法の目的は、外面上のフィルムポリマーにほとんど若しくは全く化学的変化(結晶構造を除く)を生じさせないため、又はテキスチャー(texture)の変化を生じさせないために、フィルムの非常に薄い表面層を処理することである。要約されている全ての先行技術による処理方法により処理されたポリマー表面のテキスチャー及び/又は化学

的性質は変化する。高強度、高出力のレーザー(例えば、エキシマーレーザー)を用いて適切な半結晶質ポリマーを処理したときに、準非晶質状態にあり、好ましくは、20~250nmの厚さを有するポリマーを生成する処理が記載されている。準非晶質状態は、処理した層を再結晶した場合に、短距離規則性が消滅しているが、長距離配向性が有限に残っていることが確認される状態を言う。この処理には、ポリマーの吸収特性に対するレーザー波長の適切な整合が要求され、処理したポリマー表面にテキスチャーを生じないために多くの応用に望まれているが、その応用性は限定されている。

発明の要旨

本発明は、薄い(例えば、約5ミル(127μm)未満の)、ヒ

ートシール可能な、延伸した、半結晶質及び熱可塑性のウェブのような成形品又は材料(例えば、フィルム又はフィルム層)、並びにその製造方法を提供する。ウェブ(例えば、フィルム又はフィルム層)のバルクのポリマーと同一のポリマー、及び同様な結晶状態の、薄いヒートシール可能な表面層によってヒートシール適性を与える。処理された表面層は、酸化(分解)した種を含まず、一般に表面のテキスチャー(texture)が増すことを特徴とする。処理されたフィルムは感圧接着(PSA)テープの基材としての使用に特に適する。

図面の簡単な説明

図1は、本発明の処理工程の概略図である。

図2は、例2のフィルムの処理された面及び未処理面の広角 X 線回折(Glanci ng Wide Angle X-Ray Diffraction G W A X)(1.0°)トレースである。

図3は、例2のフィルムの処理された面及び未処理面の広角 X 線回折(Glanci ng Wide Angle X-Ray Diffraction: G W A X)(0.5°)トレースである。

発明の詳細な説明

本発明は、薄いヒートシール可能な半結晶質の表面層を、半結晶質の延伸ポリマー成形品又はウェブ (例えば、延伸フィルム又はフィルム層) 上に形成するための方法、並びにこの方法によって製造される成形品又はウェブを提供する。成形品又はウェブの外面上に配向ポリマーの薄い層を、延伸ウェブ用の熱ロールの

ような加熱されたテキスチャー表面(heated textured surface)の使用によって、配向した半結晶質のポリマーの融点以上の温度における加熱及

び加圧下で急速に加熱することを含む。加熱工程は僅か1~15ミクロンの厚さの、配向ポリマー外層の薄い層を処理するのに十分な時間行われる。本発明の処理された表面層又は表面層の部分又は領域は、米国特許第3,394,045号又は同4,495,124号に記載されているような通常の熱処理工程又は米国特許第4,417,948号に記載されているような融蝕工程によって生成するような含酸素分解種を含まないことを特徴とする。電子線分光分析(ESCA,XPS)による測定(処理された表面は概して99~100%の炭素であることが評価された)及び水接触角測定(water contact angle measurements)によって、本発明の処理された表面層はほとんど酸化種を含まず、先行技術により処理された表面層に比べて水接触角は概して高角度(88~95°であると評価された)であった(低接触角であることは、高い表面エネルギーに基づいて酸素含有率が高いことを表す)。

本発明の方法は、図1の参照により例示及び説明される。参照番号1は、巻出ロール2及び適切なアイドラーローラー3によって供給される延伸熱可塑性フィルムを表す。加熱されたテキスチャーロール(heated textured roll)5とバッキングロール4の片方又は両方を駆動することによって、フィルム1はこれらの間に形成されたニップへと送られる。クロムめっき及びサンドブラストが施された鋼ロールのように、熱ニップロール5に表面模様が施されている。高粘着性の溶融ポリマーが加熱されたロール5上に付着するのを防ぐために、ロール5を任意に剥離性表面に仕上げることが可能である。温水もしくは熱油、電気抵抗加熱もしくは誘導加熱のような慣用的な方法によって、ロール5を加熱することができる。

ロール5の表面温度は、フィルム1の配向ポリマーの溶融温度以上の少なくと も5℃、好ましくは、クロムめっきされたロールでは

少なくとも30℃、及び剥離被覆されたロール(release coated roll)の表面

では概して更に高い温度になるように調節される。フィルム1と熱ロール5のニップ接触表面部は非常に狭く、1~10mm、好ましくは2~5mmであるが、フィルム1の速度が接触部に比例して増大するならば、広い接触部を使用することができる。ニップ6を通過するフィルム1の速度は、好ましくは少なくとも15m/分(50フィート/分)、より好ましくは少なくとも23m/分(75フィート/分)である。フィルムと加熱されたニップ接触部との間の好ましい接触時間は約20ミリ秒(ms)未満であり、好ましくは約15ミリ秒未満、5ミリ秒以上及び未満である。接触時間が約20ミリ秒を超える時には、処理されたフィルム層は酸化される傾向があり、そしてフィルム又はフィルム層の引張特性は非常に劣化するであろう。これによって適切にヒートシールせず、且つニップ内で破断しうるフィルムが導かれるであろう。上記の好ましい条件はフィルム1を形成するポリマーにある程度依存する。異なる粘弾性、流動学的性質又は熱伝導性を有するポリマーが熱ロール5に幾分さらされる必要がある。上記の好ましい条件は、主にアイソタクチックポリプロピレン及び類似のポリマー、コポリマー並でにこれらの混合物に関する。

処理されたフィルム表面と熱ロール 5 との間の実質的に連続的な接触を確実にするのに十分なニップ圧力を与えるように、バッキングロール 4 と熱ロール 5 は設定される(熱ロール 5 とフィルム 1 の間に、小さな又は微視的に非接触の部分が有限に存在することは有害ではなく、熱ロール 5 からのフィルムの完全な剥離を可能にする)。これを行うのに要する圧力は、慣用的な型押処理に用いられる圧力よりも概して小さい。加熱したポリマーの粘性流れを熱ニップロール 5 に低圧力で接触させるのに十分に、高温のロール 5 はフ

イルム 1 上のポリマーの表面層の粘度を低下させる。 0 . 2 ~ 1 0 ポンド/線インチ (PLI) (0 . 0 9 ~ 4 . 5 6 k g / 線 c m) 程度の低い圧力で十分なことが見出された。ニップ圧力が 1 0 P L I を越える場合においては、フィルムは歪み、且つ端にクリープ (creeping) を生じる傾向がある。ニップロール 6 に発熱が生じるのを防止するために、バッキングロール 4 を冷却することが好ましい。フィルム 1 の表面と熱テキスチャーロール 5 との接触をより確実にするために

、変形しうる又は弾性被覆(約80ショアーAスケール未満のジュロメーク・硬度のシリコーンゴムのような)でバッキングロール4を与えることも可能である

被動ロール7は、好ましくはその片方がシリコーンゴムで被覆されているロール7とロール8との間のニップを駆動する。巻返しロール9も被動ロール7によって駆動しうる。

フィルム 1 は、フィルムに異方的な性質を与えるために、少なくとも一方向に配向した半結晶質ポリマーである。この配向は慣用的であるので、本明細書中に記載しない。

フィルム 1 中のポリマーの配向及び結晶性は、処理された表面層内で保持されるが、図 2 及び 3 の G W A X トレースに表されているように低レベルである。処理された層に保持される配向の程度は、概して低いが、それでもなお存在する。図 2 及び 3 の G W A X トレースにおいて、試験したポリマー層に配向が無い場合には一般に等しい強度となる二つの主要ピークの相対強度から、この配向の保持性が存在することは明らかである。G W A X 強度及びパターン(0.5°及び10°)によって決定したところでは、結晶構造は広範囲(60~96%未満)にわたって保持される。新しい結晶のピークが概して観測されないことは、米国特許第4,822,451号又は同3,394,045号に記載されているように、表面層内で

の結晶構造の変化又は純粋な非晶質ポリマーの生成が起こらないことを表している。 0 . 5°の広角 X 線回折パターン(G W A X)は、処理されていない面の結晶性の少なくとも 5~10%、好ましくは少なくとも 50%及び 70~95%未満の保持を概して表しているであろう。

処理された表面層のポリマーの結晶サイズは、全体的な結晶性度及び配向度の低下に伴って小さくなる。このことは、フィルム1のバルクな処理されていないポリマーに比して処理された表面ポリマー層の軟化点が下降することから明らかである。処理された表面層ポリマーの軟化点の下降は、フィルム1の処理されていない配向ポリマーの融点若しくは軟化点未満のヒートシール温度5℃において

、処理されるフィルム表面層で処理された複数のフィルムの非常に大きな自己接着強度によって説明付けられる。処理された表面層を有するフィルムは、そのヒートシール温度よりも低い温度において、その軟化点近傍において溶接された処理されていないフィルムで得た結合強度よりも同程度か若しくは大きな値の自己接着強度を示し得る。従って、処理されていないバルクのポリマーの配向及び結晶性に影響を与えずに、且つ溶接を原因として接合部のフィルム強度を低下させずに、処理されたフィルムはヒートシールされる。本発明の処理される表面層において処理されたフィルムの、ポリオレフィン及び共重合体のような他の表面に対する接着は、より低いヒートシール温度においても増強する。

配向ポリマーの融点を過度に上回る温度にフィルムを急速且つ局所的に加熱することによって、処理された表面層の結晶構造は変化するが、通常の熱処理では結晶構造及び関連する特性は失われない。更に、本発明の処理方法は、処理される層がフィルムの厚さの合計の約50%未満、好ましくは20%未満になるように、約20ミク

ロン(μm)、好ましくは15ミクロン未満の厚さを有する表面層に対して、処理の浸透(penetration)に限りがある。これによって、最終的に処理されたフィルム内の配向したバルクのポリマーの特性の損失が制限される。本発明の処理は、ポリマーの分解及び関連する酸化種の、処理されたフィルム上若しくは溶融ポリマーのテキスチャー熱処理ロールへの移動及びフィルムへの逆行を最小化することが見出された。

フィルム 1 表面と接触する熱ロール 5 上のテキスチャー面の設備が、特に慣用的なクロムめっき面(chromed surfaces)である場合には、溶融ポリマーのロールへの移動を阻害又は防止することが見出された。テキスチャー深度(Ra)は概して少なくとも約10マイクロインチ(0.3μm)、好ましくは約20マイクロインチ(0.5μm)であるが、400マイクロインチ(10.2μm)未満である。高Ra値又はより深いテキスチャーロールの使用はフィルムの不均質処理の原因となり、一方、低Ra値のロールは、フィルム又はポリマーをロールに粘着させうる。剥離材被覆、及び高温のロールに対する抵抗体の使用は、特定

の高粘着性ポリマーとのポリマーの接着を防止するのに有効でもある。好適な剥離処理剤にはテフロン(登録商標)及ひ他のフルオロケミカル被覆が含まれる。

表面層を得ると同時に高Ra値を得ることは困難である。少なくとも50ピーク /インチ (20ピーク/ c m) のピーク計数が好ましく、100~400 (39 ~157ピーク/cm)のピーク計数が、テキスチャー表面にとって望ましい(以下に定義のように測定される)。最も高密度のテキスチャー及び光沢を減ずる ことは、非剥離性被覆(例えば、クロムめっきされた)熱ロール表面で得られる が、溶融ポリマーの熱ロールへの粘着を防止するため及び好ましいテキスチャー を得るために、好適な剥離性被覆は特定のポリマーの使用を必要としてよい。処 理された表面層の表面テキスチャーは、特定の接着テープ基材のような高光沢度 が望ましくない場合、又は、例えば、フィルム表面が被覆される場合に往々にし て要求される。本発明の表面テキスチャーは、一般的に望ましくない外部表面層 の化学的修飾をせずに、米国特許第3,394,045号若しくは同4,428 , 720号の熱処理により得られるもの又は米国特許第4,822,451号の 表1に要約されている表面処理方法のような、これらの一般的な用途に対するテ キスチャー要求を十分に満たす。本発明の処理に適するポリマーは熱可塑性配向 ポリマーであって、ポリオレフィン(例えば、ポリプロピレン又はポリエチレン)、ポリエステル、ポリアミド等のような一般に半結晶質の熱可塑性ポリマーで ある。ポリマーは、本発明の工程の大きな運転速度において熱ロールにポリマー が粘着又は移動せずに、その融点を越える適切な温度に加熱可能なものであれば よい。ポリオレフィン、特にポリプロピレン及びコポリマーは、熱ロールに粘着

せずに本発明の工程に非常に好適である。しかしながら、特定のポリエステルは、溶融時に高粘着性であり熱ロールに粘着する傾向がある。更に、これらのポリエステルの溶融温度が比較的高いために、慣用的な剥離材を分解させずにロール上に使用することは一般に不可能である。

処理される表面層の厚さ(ある場合には10ミクロン未満)のために、所望であれば、フィルム1の配向ポリマーのバルクの特性に何ら重大な影響を与えずに、非常に薄いフィルム又は繊維ウェブ [例えば、5ミル(100μm)未満、1~3ミル(25~75μm)以上の厚さ]を処理するために本方法を用いることができる。例えば、ロール5上で加熱された処理表面のテキスチャーレベルは、表面層の溶融相と加熱されたテキスチャー表面との間に実質的に連続的な接触を処理時に保つように、熱処理された表面の処理温度、暴露時間によって決定される処理層の厚さに適合されるべきである。

図1に関連して説明してきた上記の本発明は、他のウェブ若しくは物品に応用可能であり、また他の手段によっても実施可能である。更に、現在のところ企図される好ましい態様の以下の例によって例示される。

実 施 例

例 1

本例は、加熱したテフロン(TEFLON)(登録商標)ポリマー被覆ローラーに急速に通過させた、二軸延伸ポリプロピレン(融点170 $\mathbb C$)の $1\sim2$ \lesssim 100

例 2

本例は、加熱したテフロン(TEFLON)(登録商標)(デュポン958-203) ポリマー被覆[厚さ1.5ミル(38μm)、:30~50マイクロインチ(0.8~1.3μm)Raに研磨]ローラーに75フィート/分(23m/分)の速さで急速に通過させた、

二軸延伸ポリプロピレン (BOPP) ポリマー (融点170℃) の1ミル (25

. 4μ m) の厚さのフィルムを記載する。その表面温度が 26.0 C になるようにローラーを加熱した。ウェブは、約 $3\sim5$ ミリ秒の全接触時間でロール表面の約 $2\sim4$ m m と接触した。フィルム表面の仕上がりは、105 ピーク/インチ(41 ピーク/ c m)の 57 マイクロインチ(1.4 μ m)R a であった。

スルトロニック 3 プロフィロメーター [イングランド、レスター所在のテイラーーホッソン社 (Taylor-Hosson) から入手可能]、#1502針、長ストローク、50バンド幅を用いて測定した。

40ポンド/インチ'(3 k g/c m²)及び1 秒に設定したヒートシールプレスを使用してフィルムの自己接着性を試験した。記録された初期接着強度(t 型剥離、ASTM D1876-72)は、300°F (149°C)において約34ポンド/インチ'(0.6 k g/c m²)であった。記録された未処理フィルムの初期自己接着強度は、以下に記載する180度剥離試験によると、340°F (171°C)において約0.3ポンド/インチ'(0.05 k g/c m²)であった。

比較例3

1 ミル(2 5 . 4 μ m)の厚さの二軸延伸ポリプロピレン(融点1 7 0 \mathbb{C})のフィルムを、そのロール外面の温度が約 2 5 0 \sim 2 6 0 \mathbb{C} の、約 2 8 0 \sim 2 9 0 \mathbb{C} の温度に加熱した横目仕上のプラズマ被覆ロール[プラズマコーティング(P1 asma Coating Inc.)製の # 3 1 5 、 8 0 \sim 1 0 0 $\sqrt{2}$ $\sqrt{2$

のロール表面と接触した。表面仕上を測定した結果、75ピーク/インチ(30ピーク/cm)の435マイクロインチ(11μm)Raであった。表面処理の深度は走査型電子顕微鏡(SEM)の端面の拡大図から調べた結果、フィルムの厚さ又は約25ミクロンに近いことが確認された。このフィルムは、最初のフィルムのバルクな配向をほとんど保持していなかった。

例 4

グリットブラスト仕上のグロムめっきスチールロール [ウルトラプレーティング・インコーポレーション (Ultora Plating, Inc.,) 製、70マイクロインチ(1.8μm)Ra、200~300ピーク/インチ(79~118ピーク/cm)]を用いて、150フィート/分(46m/分)のウェブ速さ及び約190~約200℃の表面温度で例2のフィルムを処理した。ロールの約2~4mmが、合計約12ミリ秒の接触時間を与えるようにウェブと接触した。このように処理されたウェブは、230ピーク/インチ(91ピーク/cm)の70マイクロインチ(1.8μm)Raの表面仕上を有していた。フィルム横断面の表面処理の深度をSEMによって測定した結果約4~5ミクロンであった。ガードナー光沢計(Gardner Gloss meter)を用いて60°の角度において光沢度を測定した結果、艶消仕上フィルムと見なされるであろう15であった。

Physical Review Letters, 66(9),p 1181-1184(1991)に記載されているようにGWAXによって、配向方向に対して同じ軸に沿って両表面を分析することにより、処理された及び処理されていないフィルム表面の結晶性を評価した。処理された層は、処理されていない層表面に比して、1°において22%低い結晶化度を有し、0.5%において58%低い結晶化度を有していた。両表面についての

G W A X ピーク 1 1 0 [1 3 . 5° (2 θ)] 及び 0 4 0 並びに 1 3 0 [1 7 及 び 1 8 . 5 (2 θ)] が非対称であることも、両表面のポリマーの結晶配向を表している。例 2 のフィルムを同様に評価した結果、1 . 0° 及び 0 . 5° において処理表面の結晶化度はそれぞれ 1 2%及び 5 0%低下していることを示した。(図 2 及び 3 は、1 . 0° 及び 0 . 5° における、処理されていない表面 2 1 及び 3 1、そして処理された表面 2 2 及び 3 2 の走査トレースをそれぞれ表している。トレースは強度対 2 θ である。)

ヒートシール加圧機内において 3 0 ポンド/インチ'(2 k g/c m²)及び 3 0 0 ° F (1 4 9 °C)で 1 . 5 秒間かけて、フィルムのテキスチャー面をインフレート高密度ポリエチレンフィルム [2 [2]

/ c m) の剥離力を与える 1 2 インチ/分(3 0 c m/分)の剥離速度で 1 8 0 。 剥離試験にかけた。上記と同様のインフレートフィルムに同様に貼合わせた処理されていないフィルムは、10g/インチ(0.04 k g/c m) の剥離力を示した。

例 5

150フィート/分(46 m/分)のウェブ速さ及び約 $190\sim200$ Cの表面温度のグリットプラスト仕上のクロムめっきスチールロール [ウルトラプレーティング・インコーポレーション(Ultora Plating, Inc.,) 製、50 マイクロインチ(1.8μ m)Ra、 $200\sim300$ ピーク/インチ($79\sim118$ ピーク/cm)] に通過させることによって例2のフィルムを処理した。ロールの約 $2\sim4$ m m が、合計約12ミリ秒の接触時間を与えるように

ウェブと接触した。処理深度をSEMによって測定した結果約3~7ミクロンであることが確認された。表面荒さを評価した結果、61マイクロインチ(1.6 μ m) R a 、260ピーク/インチ(102ピーク/c m)であった。60°の角度において光沢度を測定した結果14であった。これにより艶消仕上フィルムが与えられた。

例 6

200フィート/分(61m/分)のウェブ速さ及び約190~200℃の表面温度のグリットブラスト仕上のクロムめっきスチールロール[ウルトラプレーティング・インコーポレーション(Ultora Plating、Inc.、)製、35マイクロインチ(0.9μm)Ra、200~300ピーク/インチ(79~118ピーク/cm)]に通過させることによって例2のフィルムを処理した。ロールの約2~4mmがウェブと接触していた。処理深度をSEMによって測定した結果約3~6ミクロンであった。表面荒さを評価した結果、54マイクロインチ(1.4μm)Ra、260ピーク/インチ(102ピーク/cm)であった。60°の角度において光沢度を測定した結果14であった。これにより艶消仕上フィルムが与えられた。熱ロールの低Ra値に起因するフィルムのロール表面への粘着のために、このフィルムは均一でなかった。

比較例7_

米国特許第4,495,124号に教示されているのと同様な方法で例2のフィルムを処理した。1ミル (25.4μm) の二軸延伸ポリプロピレンポリマーフィルムを、30フィート/分 (9m/分) のウェブ速さ及び約180℃のロール表面温度の高度に磨き仕上したクロムめっきスチールロール [ウルトラプレーティング・イ

ンコーポレーション(Ultora Plating、Inc.、)製、8~10マイクロインチ(0.2~0.26μm)仕上げ]に通過させることによって例2のフィルムを処理した。フィルムがニップ中の熱ロール表面に粘着したために、材料を処理することができなかった。この滞留時間は上記特許に記載されている最も短い滞留時間と相似している。ヒートシール可能な配向材料を提供するための前記特許中に記載されている方法は、厚い一軸延伸ウェブに対して非常に適するが、薄い二軸又は一軸延伸ウェブを処理するには不適であることが分かっている。

本発明の範囲及び目的から離れることなく本発明の様々な修飾及び変更がありうることは当業者にとって明らかであり、本発明を本明細書中の例示のための記載に限定されるべきではない。



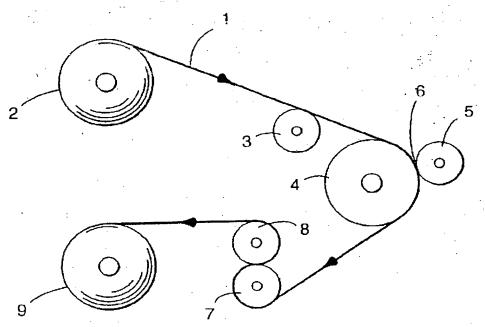
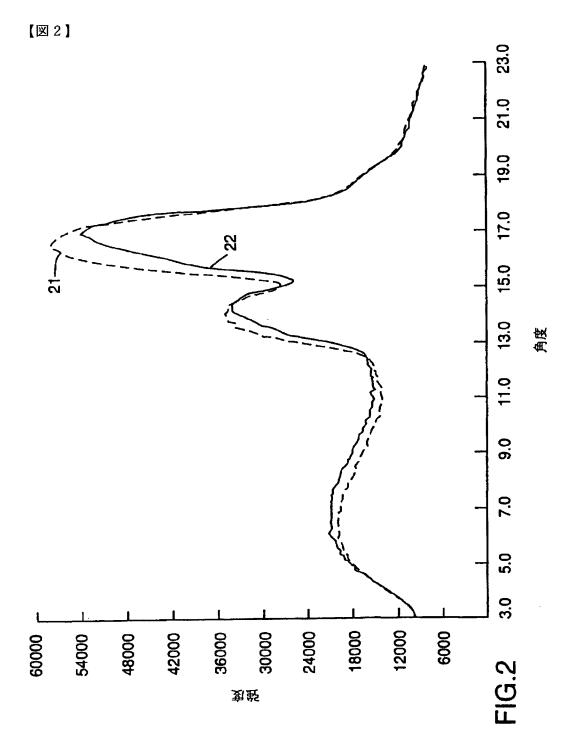
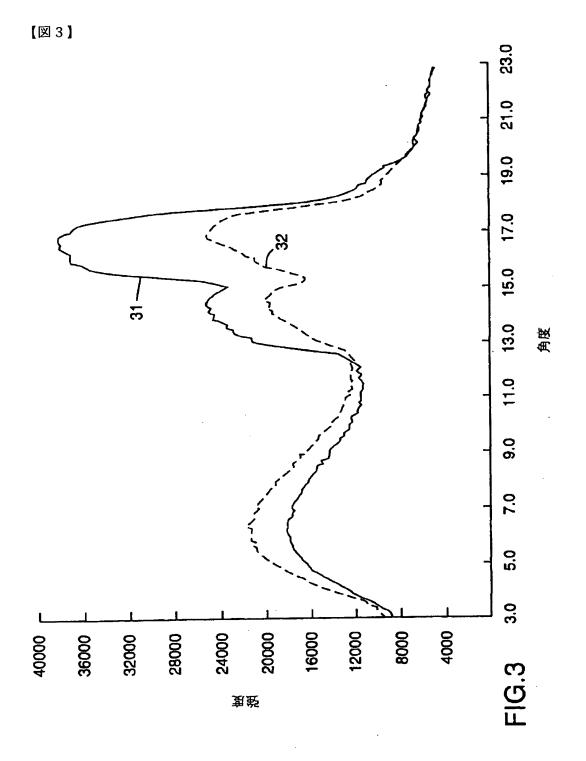


FIG.1





【手続補正書】特許法第184条の8

【提出日】1995年3月3日

【補正內容】

1)明細書

国際出願明細書第7頁第37行~第8頁第5行(明細書翻訳文第8頁第9行~113行「処理された・・・説明付けられる。」)

処理された表面層ポリマーの軟化点の降下は、フィルム1の処理されていない配向ポリマーの融点若しくは軟化点を下回るヒートシール温度5℃において、処理されるフィルム表面層で処理されたフィルムの非常に大きな自己接着強度によって説明付けられる。

国際出願明細書第10頁第29行~第34行(明細書翻訳文第11頁第1行~第5行「処理される・・・ことができる。」)処理される表面層の厚さ(ある場合には10ミクロン未満)のために、所望であれば、フィルム1の配向ポリマーのバルクの特性に何ら重大な影響を与えずに、非常に薄いフィルム又は繊維ウエブ [例えば、5ミル(125μm)未満、1~3ミル(25~75μm)以上の厚さ]を処理するために本方法を用いることができる。

2)請求の範囲(請求の範囲翻訳文第17頁~第19頁)

請求の範囲

- 1. フィルム又はフィルム層を含む薄いヒートシール可能な延伸熱可塑性ウェブであって、前記フィルム又はフィルム層は結晶質又は半結晶質構造を有し、且つ同一のポリマーのヒートシール処理された表面層又は表面領域を有するポリマーからなり、前記処理された表面層又は表面領域は約1~15ミクロンの厚さであり、且つ同様の結晶構造を有し、そしてフィルム又はフィルム層の処理されていないバルクのポリマーに比して少なくとも3℃低い軟化点を有する薄いヒートシール可能な延伸熱可塑性ウェブ。
- 2. 処理された表面層又は層領域のポリマーが処理されていないウェブのポリマーに比して少なくとも5℃低い軟化点を有し、そしてウェブのポリマーがポリオレフィン重合体、共重合体又はこれらの混合物を含む、フィルム又はフィルム

層を含む請求項1記載の熱可塑性ウェブ。

- 3. 処理された表面層又は層領域のポリマーが、処理されていないウェブのボ リマーに比して少なくとも5℃低い軟化点を有し、且つ広角X線回折法(Glanci ng wide Angle X-Ray Diffraction)によって測定した場合に処理されていない ポリマーに比して少なくとも5%低い結晶化度を有する請求項1記載の熱可塑性 ウェブ。
- 4. 処理された表面層又は層領域のポリマーが、処理されていないポリマーに 比して30~95%低い結晶化度を有し、そしてポリオレフィンがポリプロピレン重合体又は共重合体を含む請求項2記載の熱可塑性ウェブ。
- 5. 表面層又は層領域が、5~100%の前記フィルム又はフィルム層の少なくとも一つの外層を含む請求項1~4のいずれか一項記載の熱可塑性ウェブ。
- 6. 表面層又は領域が1%未満の酸素をその外層に有する請求項1~4のいずれか一項記載の熱可塑性ウェブ。
- 8. その少なくとも一つの外面に感圧接着剤の層を更に含む請求項1~4のいずれか一項記載の熱可塑性ウェブ。
- 9. フィルム又はフィルム層が 1 2 5 μ m (5 \lesssim ν) 未満の厚さを有する請求項 1 \sim 4 のいずれかー項記載の熱可塑性ウェブ。
- 10. 結晶質又は半結晶質ポリマーの延伸フィルム又はフィルム層上にヒートシール可能な表面層又は領域を形成するための、以下の工程を含む方法:
- (a) 結晶質又は半結晶質ポリマーの延伸フィルム又はフィルム層を供給する工程;
 - (b) 前記配向ポリマーの融点以上の温度に加熱されたテキスチャー表面に、

前記延伸フィルム又はフィルム層の外面の少なくとも一部分を、前記フィルムの層を15ミクロン以下の厚さに処理するのに十分な時間接触させる工程であって、フィルムと前記加熱されたテキスチャーロールとの間の実質的に連続的な接触を確実にするのに十分な圧力のバッキングニップにおいて、前記フィルムを加熱されたテキスチャー表面と接触させる工程。

11. 加熱されたテキスチャーロールが少なくとも $0.5 \mu m$ ($20 \mu T$)のRa値(テキスチャー深度)を有し、且つ剥離

性被覆で覆われている請求項10記載の方法。

- 12. バッキングニップが約80ショアーAスケール未満のジュロメーター硬度を有する請求項11記載の方法。
- 13. フィルムが少なくとも15m/分(50フィート/分)の速さで供給されているときに、フィルムが加熱されたロールと約1~10mm接触している請求項11記載の方法。
- 14. フィルムが加熱されたロールと20ミリ秒以下の時間接触する請求項10~13のいずれか一項記載の方法。
- 15.フィルムが加熱されたロールと5ミリ秒以下の時間接触する請求項10~13のいずれか一項記載の方法。
- 16. フィルムが少なくとも1ミクロンの厚さに処理され、前記処理された層が処理されていないポリマーと同一であるが、より低い結晶状態を有する請求項 10~13のいずれか一項記載の方法
- 17. 加熱されたロールの温度が、前記工程 (a) により供給される未処理フィルム又はフィルム層の配向ポリマーの融点に比して少なくとも5℃高い請求項10~13のいずれか一項記載の方法
- 18. 加熱されたロールの温度が、前記フィルムのポリマーの融点に比して少なくとも30℃高い請求項10~13のいずれか一項記載の方法。

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Inter. nal Application No

PCT/US 94/01279 A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER IPC 5 B29C59/04 B29C71/00 829055/00 //B29K23:00,B29L7:00 According to international Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC B. FIELDS SEARCHED Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols) IPC 5 B29C Documentation searched other than manimum documentation to the extent that mich documents are included in the fields searched Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used) C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT Relevant to daim No. Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages 10,17,18 EP,A,0 038 559 (SIGNODE CORPORATION) 28 October 1981 cited in the application 1-5.9 see page 8, line 26 - line 32 cited in the application 13-15 see page 9, line 29 - page 10, line 5; claim 3 1-5.9 CH, A, 280 509 (WERNER KREIDL) 1 May 1952 see page 2, line 90 - page 3, line 10 see page 4, line 53 - line 83 see page 4, line 85 - page 5, line 7; claims 1,5,7,8 Patent family members are listed in sames. Purther documents are listed in the continuation of box C. "T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but gited to understand the principle or theory understying the inventors. Special categories of cited documents: "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance nventon "E" earlier document but published on or after the international filing date "X" document of particular reference; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an invertive step when the document is taken alone document which may throw doubts on priority dains(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified) "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person stilled "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means in the Art. document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed "&" document member of the same patent family Date of mailing of the international search report Date of the actual completion of the international search 1 8. 08. 94 2 August 1994

Authorized officer

Van Nieuwenhuize, O

Form PCT/ISA/710 (second sheet) (July 1997;

Name and mailing address of the ISA

Buropean Patent Office, P.B. 5218 Patentiaan 2 Ni. 2280 HV Ripwyk Tel. (= 31-70) 340-2040, Tz. 31 651 epo nl. Fax: (= 31-70) 340-3016

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

asi Application No PCT/US 94/01279 C.(Commustion) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT Relevant to daim No. Citation of document, with indicator, where appropriate, of the relevant passages 1-5,9 GB,A,851 053 (THE KENDALL COMPANY) 12 Y October 1960 see page 1, line 68 - page 2, line 60 see page 4, line 8 - line 104 see page 6, line 9 - line 16; claims 1,26 US,1,927 010 (HAROLD B. WHITFIELD ET AL) I 7,10-12 October 1974 see abstract EP,A,O 308 205 (ETHYL CORPORATION) 22 March 1989 7,10-13 A see the whole document

Ferm PCT/ISA/216 (continuation of second sheet) (July 1992)

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

anformation on patent family members

iner mal Application No PCI/US 94/01279

Patent document cited in reach report	Publication dete	Patent family member(s)		Publication date	
EP-A-0038559	28-10-81	AU-B-	543384	18-04-85	
Et W 0020222		AU-A-	6790381	29-10-81	
		CA-A-	1158009	06-12-83	
	•	JP-8-	1013410	06-03-89	
•		JP-C-	1527227	30-10-89	
		JP-A-	56151533	24-11-81	
		-A-2U	4428720	31-01-84	
•		US-A-	4495124	22-01-85	
CH-A-280509		-A-TA	170900		
CII A 200303		AT-A-	189797	,	
		-A-TA	194137		
	•	-A-TA	203729		
		-A-TA	207573		
		AT-A-	212025		
		BE-A-	493292	•	
		DE-C-	844348	•	
		FR-A-	1017768		
•	•	GB-A-	704665		
]	464517	•	
		NL-C-	73233		
		NL-B-	151020	:	
		US-X	2632921		
		US-A-	2746084		
GB-A-851053		NONE			
US-I-927010		NONE			
EP-A-0308205	22-03-89	DE-A-	3870372	27-05-92	
FL W. 0300503		JP-A-	1110930	27-04-89	
•		US-A-	5024799	18-06-91	
		US-A-	5108814	28-04-92	

フロントページの続き

(51) Int. Cl. 8

識別記号 庁内整理番号

 \mathbf{F} I

D 0 6 C 29/00

7633-3 B

DO6C 29/00

7:

B29K 23:00 B29L 7:00

(72)発明者 オーダーカーク、アンドリュー ジェイ、アメリカ合衆国、ミネソタ 55133—3427、セント ポール、ポスト オフィス ボックス 33427 (番地なし)